# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

04-274910

(43) Date of publication of application: 30.09.1992

(51)Int.CI.

B60C 15/06

(21)Application number : **03-057828** 

(71)Applicant : BRIDGESTONE CORP

(22)Date of filing:

28.02.1991

(72)Inventor: OSAWA YASUO

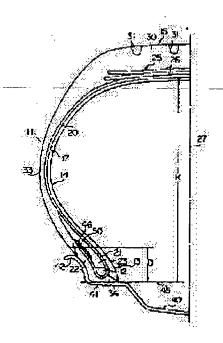
WATANABE NOBUYUKI

### (54) PNEUMATIC RADIAL TIRE

### (57)Abstract:

PURPOSE: To improve the durability of bead portions at a radial tire at which the heights of carcass layer turned-up-portions-turned-up around beads are-low.

CONSTITUTION: When inner pressure is filled into a tire 11 and load turning movement is conducted, a turned-up portion 22 is drawn to a bead 12 side, so concentration of stress at coating rubber 19 occurs between the turned-up portion 22 and a filler 23. Therefore, a shock absorbing rubber layer 50 whose modulus is smaller than that of the coating rubber 19, is arranged at a place where such large stress as this occurs, and the stress is dispersed and separation is restrained.



#### **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration] [Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

## (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

### 特開平4-274910

(43)公開日 平成4年(1992)9月30日

(51) Int.Cl.5

識別配号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

B60C 15/06

8408-3D

審査請求 未請求 請求項の数1(全 5 頁)

(21)出願番号

特顧平3-57828

(22)出願日

平成3年(1991)2月28日

(71)出願人 000005278

株式会社プリヂストン

東京都中央区京橋1丁目10番1号

(72)発明者 大沢 靖雄

東京都小平市小川東町3-5-5-308

(72)発明者 渡辺 信幸

東京都小平市小川東町3-5-5-439

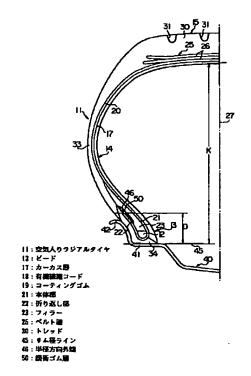
(74)代理人 弁理士 多田 敏雄

#### (54) 【発明の名称】 空気入りラジアルタイヤ

#### (57)【要約】

【目的】 ビード12の回りに折り返されたカーカス層17 の折り返し部22の高さDが低いラジアルタイヤ11におい て、ピード部13の耐久性を向上させる。

【構成】 タイヤ11に内圧を充填し荷重転動させると、 折り返し部22がピード12側に引き寄せられるため、該折 り返し部22とフィラー23との間のコーティングゴム19に 応力集中が生じる。このため、このような大きな応力が 生じる部位にモジュラスがコーティングゴム19より小さ な緩衝ゴム層50を配置し、応力を分散させてセパレーシ ョンを抑制する。



1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】幅方向両端部がビードの回りに軸方向内側 から軸方向外側に向かって折り返されることにより、ビ ードより軸方向内側の本体部とピードより軸方向外側の 折り返し部とから構成され、内部にラジアル方向に延び る有機繊維コードが埋設されたトロイダル状のカーカス 層と、カーカス層の本体部と折り返し部との間に配置さ れ硬質ゴムからなるフィラーと、カーカス層の半径方向 外側に配置されたベルト層と、ベルト層の半径方向外側 に配置されたトレッドと、を備え、リム径ラインから前 10 紀折り返し部の半径方向外端までの距離Dがカーカス高 さKの0.33倍以下である空気入りラジアルタイヤにおい て、前記折り返し部とフィラーとの間に、折り返し部の コーティングゴムとの合計厚さTが前配有機繊維コード の直径dの 0.5倍以上であって、50%モジュラスが5kg/ cm<sup>2</sup> 以上で折り返し部のコーティングゴムの50%モジュ ラス以下である緩衝ゴム層を配置したことを特徴とする 空気入りラジアルタイヤ。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】この発明は、折り返し高さの低い カーカス層を有する空気入りラジアルタイヤに関する。

[0002]

【従来の抜術】一般に、折り返し高さが低い、例えばリム径ラインからカーカス層の折り返し部の半径方向外端までの距離がカーカス高さの0.33倍以下である空気入りラジアルタイヤは、ビード部の剛性が低いため、荷重転動によってビード部が軸方向外側に大きく倒れ込み、この結果、折り返し部の半径方向外端部に繰り返し応力が集中してセバレーションが発生するおそれがある。

【0003】このため、従来にあっては、硬質ゴム、即ちゴム硬度が75度以上であるゴムからなるフィラーをカーカス層の折り返し部と本体部との間に配置し、このフィラーによってピード部の剛性を高めて荷重転動時におけるビード部の倒れ込みを抑制するようにしている。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、このような従来の空気入りラジアルタイヤにあっては、長期間走行させると、カーカス層の折り返し部とフィラーとの間にセパレーションが発生することがあるという問題点がある。その理由は、カーカス層の折り返し部はタイヤへの内圧充填、負荷転動によってビード側へ引き寄せられるが、この際、折り返し部のコーティングゴムはゴム硬度が高く変形しずらいフィラーと剛性の高い有機繊維コードとに挟まれており、しかも、該コーティングゴムはモジュラスが小さなゴムから構成されているため、このコーティングゴムに応力が集中して大きな剪断歪が発生し、セパレーションが生じるのである。

【0005】この発明は、カーカス層の折り返し部とフル部14の半径方向外端同士を連ねる略円筒状のトレッドィラーとの間のセパレーションを効果的に抑制してビー 50 部15と、を有する。そして、前記タイヤ11は一方のビー

ド部耐久性を向上させることができる空気入りラジアル タイヤを提供することを目的とする。

[0006]

【課題を解決するための手段】このような目的は、幅方向両端部がピードの回りに軸方向内側から軸方向外側に向かって折り返されることにより、ピードより軸方向内側の本体部とピードより軸方向外側の折り返し部とから構成され、内部にラジアル方向に延びる有機繊維コードが埋設されたトロイダル状のカーカス層と、カーカス層の本体部と折り返し部との間に配置され硬質ゴムからなるフィラーと、カーカス層の半径方向外側に配置されたベルト層と、ベルト層の半径方向外側に配置されたトレッドと、を備え、リム径ラインから前配折り返し部のドと、を備え、リム径ラインから前配折り返し部の半径方向外端までの距離Dがカーカス高さKの0.33倍以下である空気入りラジアルタイヤにおいて、前配折り返し部とフィラーとの間に、折り返し部のコーティングゴム

- → との合計厚さTが前記有機繊維コードの直径dの 0.5倍 本 以上であって、50%モジュラスが 5kg/cm²以上で折り返 し部のコーティングゴムの50%モジュラス以下である緩
- 20 街ゴム層を配置することにより達成することができる。

[0007]

【作用】今、この発明のタイヤが内圧充填後、負荷を受 けながら転動しているとする。このとき、カーカス層の 折り返し部はビード側へ引き寄せられ、これにより、折 り返し部に埋設されている有機繊維コードとフィラーと の間に位置するカーカス層のコーティングゴムに応力が 集中しようとする。しかしながら、この発明では、折り 返し部とフィラーとの間に、50%モジュラスが折り返し 部のコーティングゴムの50%モジュラス以下である緩衝 ゴム層を配置したので、コーティングゴム、緩衝ゴム層 30 の双方に応力が分散され、これにより、コーティングゴ ムにおける剪断歪が減少してセパレーションが抑制され るのである。ここで、緩衝ゴム層の50%モジュラスが 5 kg/cm²未満であると、該緩衝ゴム層が軟弱になり過ぎて 応力がこの緩衝ゴム層のみに集中するようになり、セパ レーションが緩衝ゴム層に発生するおそれがあるため、 該綴衡ゴム層は50%モジュラスが 5kg/cm²以上でなけれ ばならない。なお、この緩衝ゴム層の肉厚とコーティン グゴムの肉厚との合計厚さTが前記有機繊維コードの直 40m全住dの 0.5倍未満である場合には、これらゴムの厚さが 薄すぎて応力集中が生じ、用いることはできない。

[0008]

【実施例】以下、この発明の一実施例を図面に基づいて 説明する。図1、2において、11は乗用車に装着される 空気入りラジアルタイヤであり、このタイヤ11はリング 状のビード12がそれぞれ埋設された一対のビード部13 と、これらビード部13から略半径方向外側に向かって延 びる一対のサイドウォール部14と、これらサイドウォー ル部14の半径方向外端同士を連ねる略円筒状のトレッド 部15と を有する そして 前記タイヤ11は一方のビー 3

ド部13から他方のビード部13まで延びるトロイダル状を したカーカス層17によって補強され、このカーカス層17 はラジアル方向(子午線方向)に延びる多数本の有機線 雄コード18をコーティングゴム19によって被覆した少な くとも1枚、ここでは1枚のカーカスプライ20から構成 されている。そして、このカーカス層17の幅方向両端部 は前記ピード12の回りにそれぞれ軸方向内側から軸方向 外側に向かって折り返され、これにより、カーカス層17 はビード12より軸方向内側の本体部21と軸方向外側の折 り返し部22とから構成されることになる。そして、これ 10 ら本体部21と折り返し部22との間には、半径方向内端が ピード12に圧着された断面三角形状のフィラー23の半径 方向内端部が配置され、これらのフィラー23はゴム硬度 が75度以上の硬質ゴムから構成されている。また、前記 カーカス層17の半径方向外側にはベルト層25が配置さ れ、このベルト層25は少なくとも1枚、ここでは2枚の ベルトプライ26から構成されている。これらペルトプラ イ26内にはタイヤ赤道面27に対して傾斜した多数本の補 強コードが埋設され、これらの補強コードは少なくとも 2枚のベルトプライ26において交差している。前記ベル 20 ト層25の半径方向外側にはトレッドとしてのトップトレ ッド30が配置され、このトップトレッド30の外周面には 幅広の溝31、例えば主溝、横溝が形成されている。ま た、カーカス層17の軸方向外側にはサイドトレッド33が 配置されるとともに、折り返し部22の軸方向外側および 半径方向内側にはチェーファー34が配置され、このチェ ーファー34は前記フィラー23よりゴム硬度の低い硬質ゴ ムから構成されている。

【0009】40はリムであり、このリム40は前記タイヤ 11のピード部13が着座される一対のピードシート部41 30 と、ビードシート部41の軸方向外端から略半径方向外側 に向かって延びるリムフランジ部42とを有する。

【0010】そして、このタイヤ11においては前配折り 返し部22の折り返し高さD、即ちリム径ライン45から折 り返し部22の半径方向外端46までの半径方向距離Dは、 カーカス高さK(リム径ライン45から、タイヤ赤道面27 とカーカス層17との交点までの半径方向距離)の0.33倍 以下と低い。なお、このD/Kの値は折り返し高さDの 低いタイヤ11においては、通常0.16から0.31の範囲であ る。そして、このようなタイヤ11に内圧を充填させた 40 後、荷重転動させると、前述のように折り返し高さDが 低いので、折り返し部22はピード12側へ大きな力で引き 寄せられる。このとき、折り返し部22のコーティングゴ ム19は、ゴム硬度が高く変形しずらいフィラー23と剛性 の高い有機繊維コード18とに挟まれており、しかも、該 コーティングゴム19はモジュラスが小さなゴムから構成 されているため、このコーティングゴム19に応力が集中 しようとする。ここで、チェーファー34と折り返し部22 の有機繊維コード18とに挟まれたコーティングゴム19 は、該チェーファー34のゴム硬度がフィラー23のゴム硬 50 径ライン45から折り返し高さDの0.09倍だけ離れた位置

度より低いので、応力集中はフィラー23側のコーティン グゴム19より小さい。

【0011】このような応力集中を抑制するため、この 実施例では、折り返し部22とフィラー23との間に、50% モジュラスが折り返し部22のコーティングゴム19の50% モジュラス以下である緩衝ゴム層50を配置したのであ る。これにより、コーティングゴム19、緩衝ゴム層50の 双方に応力が分散され、コーティングゴム19における剪 断歪が減少してセパレーションが抑制されるのである。 ここで、緩衝ゴム層50の50%モジュラスが 5kg/cm²未満 であると、眩緩衝ゴム層50が軟弱になり過ぎて応力がこ の緩衝ゴム層50のみに集中するようになり、セパレーシ ョンが該緩衡ゴム層50に発生するおそれがあるため、緩 衡ゴム層50は50%モジュラスが 5kg/cm²以上でなければ ならない。ここで、この緩衝ゴム層50の肉厚と折り返し 部22のコーティングゴム19の肉厚の合計厚さTは、折り→ 返し部22中の有機繊維コード18の直径 dの 0.5倍以上で なければならない。その理由は、合計厚さTが直径dの 0.5倍未満となると、変形が容易でかつ薄い緩衝ゴム層 50、コーティングゴム19に図3に示すように応力が急激 に集中して、亀裂が発生し易くなるからである。なお、 図3は有機繊維コード18とフィラー23との間に配置され ているゴム内の応力を有限要素法により解析した結果を\_ 示すグラフであり、縦軸は、有機繊維コード18とフィラ ー23との間に低モジュラスのゴムがなく、有機繊維コー ド18にフィラー23が直接接触しているときの応力を1と している。なお、この合計厚さTは、フィラー23による ピード部13の剛性向上効果を減殺しないよう、直径dの 4倍以下とすることが好ましい。そして、このような緩 衡ゴム層50の配置は、タイヤ成型ドラムに貼付けられた カーカスプライ20に緩衝ゴム層50となるゴムシートを貼 付けることで行ってもよく、また、フィラー23に予め緩 衡ゴム層50となるゴムシートを貼付けておき、該フィラ ー23をタイヤ成型ドラム上のカーカスプライ20に供給す ることで行うようにしてもよい。このように緩衝ゴム層 50の配置は非常に容易に行うことができ、コスト的にも 有利である。

【0012】次に、試験例を説明する。この試験に当た っては、折り返し部とフィラーとの間に緩衝ゴム層が設 けられていない従来タイヤと、図1、2に示すように折 り返し部22とフィラー23との間に緩衝ゴム層50が配置さ れた供試タイヤ1と、図4に示すようにコーティングゴ ム19と同一種のゴムからなる緩衝ゴム層51を折り返し部 22とフィラー23との間に配置した供試タイヤ2、3と、 前記供試タイヤ2、3と同様であるが、緩衝ゴム層51の 厚さを薄くした比較タイヤ1と、前記供試タイヤ1と同 様であるが、緩衝ゴム層50の代わりにモジュラスの小さ なゴムからなるゴム層を配置した比較タイヤ2と、を準 備した。ここで、供試タイヤ1の緩衝ゴム層50は、リム

5

から、折り返し高さDの0.21倍だけ離れた位置まで延び るとともに、合計厚さTが直径 d の0.21倍であり、ま た、供試タイヤ2の緩衡ゴム層51はリム径ライン45から 折り返し高さDの0.07倍だけ離れた位置から、折り返し 部22の半径方向外端46まで延びるとともに、合計厚さT が直径dの 0.5倍であり、さらに、供試タイヤ3の緩衝 ゴム層51は配置位置は供試タイヤ2と同一であるが、合 計厚さTを直径dの0.67倍としており、また、比較タイ ヤ1では合計厚さTを直径dの0.33倍としている。ま た、前記フィラー23、チェーファー34、コーティングゴ 10 る。 ム19、供試タイヤ1、2、3および比較タイヤ1の緩衝 ゴム層50、51、比較タイヤ2のゴム層の50%モジュラス は、それぞれ50kg/cm<sup>2</sup>、25kg/cm<sup>2</sup>、10kg/cm<sup>2</sup>、 6kg/c m<sup>2</sup>、 4.5kg/cm<sup>2</sup> であった。また、前記各タイヤのサイズ は 165SR13であり、D/Kの値は0.17であった。次 に、各タイヤをリム径4 1/2」の正規リムに装着した 後、 1.9kg/cm²の正規内圧を充填した。その後、このよ うな各タイヤに850kgfの荷重(正規荷重の2倍の荷重) を作用させながらドラム上を80km/hで4万km走行させ た。その結果は、従来タイヤでは1万5千km走行した時 20 19…コーティングゴム 点で、比較タイヤ1では3万㎞走行した時点で折り返し 部22の半径方向外端部とフィラー23との間にセパレーシ ョンが発生し、また、比較タイヤ2では2万km走行した。 時点でモジュラスの小さな追加ゴム層にセパレーション が発生したが、供試タイヤ1、2、3は完走時点におい

て、いずれの箇所にもセパレーションの発生はなかっ た。

6

#### [0013]

【発明の効果】以上説明したように、この発明によれ ば、カーカス層の折り返し部とフィラーとの間のセパレ ーションを効果的に抑制してピード部耐久性を向上させ ることができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】この発明の一実施例を示す子午線断面図であ

【図2】 ビード部近傍の拡大断面図である。

【図3】有機繊維コードの近傍における内部応力と該有 機繊維コード表面からの距離との関係を示すグラフであ る。

【図4】試験に用いた供試タイヤ2、3および比較タイ ヤ1のピード部近傍における子午線断面図である。

#### 【符号の説明】

11…空気入りラジアルタイヤ 12…ビード

18…有機繊維コード 17…カーカス層

21…本体部

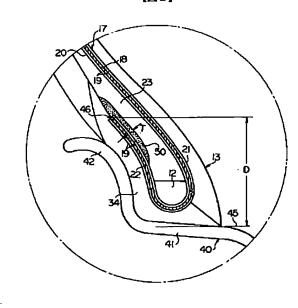
23…フィラー 22…折り返し部

25…ペルト層 30…トレッド

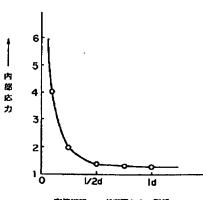
46…半径方向外端 45…リム径ライン-

50…緩衝ゴム層

【図2】



[図3]



有模様推コード表面からの距離・

